PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-148491

(43)Date of publication of application: 22.05.2002

(51)Int.CI.

G02B 6/42 B23K 26/00 B23K 26/08 G02B 6/04 HO1S 5/024 HO1S 5/40

(21)Application number: 2000-346741

(71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND CO LTD

(22)Date of filing:

14.11.2000

(72)Inventor: YUUKI HARUHIRO

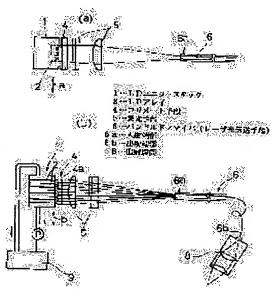
SAKURAI TSUTOMU

(54) SEMICONDUCTOR LASER PROCESSING EQUIPMENT AND ITS ADJUSTMENT METHOD

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide semiconductor laser processing equipment with high power which highly condenses an LD light beam to couple fibers.

SOLUTION: The semiconductor laser processing equipment is composed of an LD array stack 1 which stacks tabular LD units 2a having an LD array 2 provided with LD elements in the shape of a bar in the direction of a slow axis, a collimating means 4 which linearly collimates laser beams emitted from each LD array 2, a condensing means 5 to condense collimated laser beams, and a plurality of optical fibers. An end surface in which the condensed laser beams are made incident disposes the optical fiber linearly. An emission end surface is provided with bandled fibers 6 which disposed the optical fibers in a round shape, and an emission lens barrel 8 connected to the emission end surface of the bandled fibers 6.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-148491 (P2002-148491A)

(43)公開日 平成14年5月22日(2002.5.22)

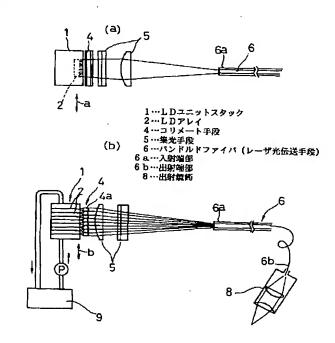
(51) Int.Cl.'	識別記号	FΙ		7	-7]-}*(参考)
G02B 6/42		G 0 2 B	6/42		2H037
B23K 26/00		B23K 2	6/00	Z	2H046
26/08		2	6/08	ĸ	4E068
G02B 6/04		G 0 2 B	6/04	В	5 F O 7 3
				Z	
	審査請求	未請求 請求	頁の数16 OL	(全 10 頁)	最終頁に続く
(21)出顧番号	特顧2000-346741(P2000-346741)	(71) 出顧人 000005821 松下電器産業株式会社			
(22)出願日	平成12年11月14日(2000.11.14)		大阪府門真市:	大字門真1006	番地
	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	(72)発明者	結城 治宏		
			大阪府門真市	大字門真1006	番地 松下電器
			産業株式会社	内	
		(72)発明者	櫻井 努		
	·		大阪府門真市 産業株式会社		番地 松下電器
		(74)代理人	100080827		
			弁理士 石原	勝	
	•				
) -					最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 半導体レーザ加工装置及びその調整方法

(57)【要約】

LD光を高集光させてファイバカップリング した髙出力の半導体レーザ加工装置を提供する。

【解決手段】 LD素子をスロウアクシス方向にパー状 に設けたLDアレイ2を有する平板状LDユニット2a を積み重ねて設けたLDアレイスタック1と、各LDア レイ2から出射したレーザビームをラインコリメートす るコリメート手段4と、コリメートされたレーザビーム を集光する集光手段5と、複数の光ファイバから成り、 集光されたレーザビームが入射する端面はこの光ファイ バを直線状に配置し、出射端面は前記光ファイバを丸形 に配置したバンドルドファイバ6と、バンドルドファイ バ6の出射端面に接続した出射鏡筒8とを設けた。



【特許請求の範囲】

, F

【請求項1】 レーザダイオード素子をスロウアクシス方向にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニットと、この平板状LDユニットを積み重ねて設けたLDユニットスタックと、各平板状LDユニットから出射したレーザビームをラインコリメートするコリメート手段と、コリメートされたレーザビームを集光する集光手段と、複数の光ファイバから成り、集光されたレーザビームが入射する端面はこの光ファイバを直線状に配置し、出射端面は前記光ファイバを丸形に配置したバンド 10ルドファイバと、バンドルドファイバの出射端面に接続した出射鏡筒とを設けたことを特徴とする半導体レーザ加工装置。

1

【請求項2】 バンドルドファイバは、入射端部がバンドル具によって束ねられており、このバンドル具が冷却機能を有することを特徴とする請求項1記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項3】 バンドルドファイバを構成する各光ファイバの入射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させ 20 たことを特徴とする請求項1又は2記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項4】 バンドルドファイバを構成する各光ファイバの出射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させたことを特徴とする請求項3記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項5】 LDユニットスタックの発光面とバンドルドファイバの入射端面間の距離を、このバンドルドファイバへのレーザビームの入射が光ファイバの入射NAより小さい入射角になるように設定したことを特徴とする請求項1~4の何れかに記載の半導体レーザ加工装置

【請求項6】 集光手段は、ラインコリメートされたレーザビームをLDアレイの幅方向に分割し、この分割されたレーザビームを重ね合わせるビーム結合光学系を有することを特徴とする請求項1~5の何れかに記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項7】 集光手段は、ラインコリメート後のレーザビームより大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズを有することを特徴とする請求項1~5の何れかに記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項8】 扇形カライドレンズを複数設け、との複数の扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入射端面に入射する複数の光ファイバと、この複数の光ファイバの出射端面に接続した出射鏡筒を設けたことを特徴とする請求項7記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項9】 3本の光ファイバの出射端部の側面を1 20°の角度で2面カットして三葉状に重ね合わせたこ とを特徴とする請求項8記載の半導体レーザ加工装置。

2

【請求項10】 レーザダイオード素子の出射方向を1 箇所に集中し、かつ光ファイバのNA以下の角度を持つ 扇形に配設したLDアレイを有する平板状LDユニット と、この平板状LDユニットから出射したレーザビーム の幅より大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧の 中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズと、こ の扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入射 端面に入射する光ファイバと、この光ファイバの出射端 面に接続した出射鏡筒とを設けたことを特徴とする半導 体レーザ加工装置。

【請求項11】 LDアレイを積み重ね、1秒間連続点 灯で50J以上の出力であるとともに、各LDアレイ間 に水冷のマイクロチャンネルを形成したLDアレイスタックを設けたことを特徴とする請求項1~10の何れか に記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項12】 点灯デュティとパルス幅をシュミレーションチェックして得られたレーザダイオード素子の破損条件を、入力禁止にしたLD動作設定手段を設けたことを特徴とする請求項1~11の何れかに記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項13】 LDアレイ動作中の点灯デュティと、バルス幅と、LD電流と、LD温度とをリアルタイムで測定する手段と、LD電流を制限する手段をとを備えたことを特徴とする請求項1~12の何れかに記載の半導体レーザ加工装置。

【請求項14】 レーザダイオード素子をスロウアクシス方向にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニットを積み重ねて設けたLDユニットスタックの、各平板状LDユニットから出射したレーザビームをラインコリメートし、コリメートされたレーザビームを光ファイバに集光し、この光ファイバから出射されたレーザビームのレーザパワーを測定する工程と、ラインコリメートする光学系をアライメントして、この測定したレーザパワーを最大にする工程とを有することを特徴とする半導体レーザ加工装置の調整方法。

【請求項15】 ラインコリメートする光学系が、各L Dアレイ毎に設けたファストアクシスコリメータレンズ と、各レーザダイオード素子毎に設けたスロウアクシス コリメータレンズとを有し、このファストアクシスコリ メータレンズとスロウアクシスコリメータレンズをアラ イメントすることを特徴とする請求項14記載の半導体 レーザ加工装置の調整方法。

【請求項16】 レーザダイオード素子をスロウアクシス方向にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニットを積み重ねて設けたLDユニットスタックの、各平板状LDユニットから出射したレーザビームを、各LDアレイ毎に設けたファストアクシスコリメータレンズと、各レーザダイオード素子毎に設けたスロウアクシスコリメータレンズとでラインコリメートし、このコリ

3

メートされたレーザビームのビーム形状を、LDアレイの出射端面と平行に配置した基準板で測定する工程と、前記ファストアクシスコリメータレンズとスロウアクシスコリメータレンズをアライメントして、この測定したビーム形状を所定の形状にする工程とを有することを特徴とする半導体レーザ加工装置の調整方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

. 1

【発明の属する技術分野】本発明は半導体レーザ加工装置に関し、特にレーザダイオード素子(LD素子)を用 10いて金属溶接、ワイヤ切断、各種スクライビング、割断、トリミング等の加工を行う半導体レーザ加工装置及びその調整方法に関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来、金属溶接やワイヤ切断等の加工を行うレーザ加工装置においては、高いレーザパワー密度を得る必要があるために、CO、レーザやYAGレーザが用いられている。

【0003】一方、LD素子からのレーザ光をダイレクト集光して加工する半導体レーザ加工装置としては、記 20 録体のアルミ蒸着膜に対するバーコードパターニング装置などが知られている。そのバーコードパターニング装置を図8を参照して説明すると、複数のレーザダイオード素子(以下、LD素子と記す)を同一出射方向に向けて一列に配設してなるLDアレイ21と、各LD素子からのレーザ光を平滑化してライン状にするスムージング用シリンドリカルレンズ22と、カップリング用集光レンズ23とをケーシング24内に同一軸芯上に配設して隣接するLD素子からのレーザ光が記録体25上で一部重なってバー幅方向にライン状になるようにし、LDア 30レイ21を制御手段26にてオン・オフ制御するように構成されている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、CO』レーザやYAGレーザが用いたレーザ加工装置は、装置構成が複雑で大型化し、コスト高となるという問題がある。【0005】一方、LD光による加工は、その変換効率の良さとメンテナンス性の良さから各種加工への応用が期待されるが、上記のようなアルミ蒸着膜のトリミングのような比較的加工エネルギーの小さな加工に対しては、LDダイレクト集光でも加工可能であるが、切断加工や溶接加工といった加工が可能なほどのレーザパワーは得られず、そのようなレーザ加工装置は実現できなかった。

【0006】ハイパワーを得るためには、LD素子の数を増やしてやればよいが、発光面積が大きくなること、及びLD光が拡散光であることによる集光性の悪さから、ファイバへの入射が困難で実用できていない。

【 0 0 0 7 】 個々の L D 素子の発光面は厚み (ファストアクシス) 方向が 1 μmであり、十分な出力を得るには

幅(スロウアクシス)方向に約100μmが必要であり、LDアレイから出た出射光は線光源の破線状の集合体である。このような光源の場合、出射光をコリメートした後集光しても、ファストアクシス方向に比してスロウアクシス方向の集光性が悪く、LDアレイを積み重ねたLDアレイスタックからのLD光の出射面積が10mm(スロウアクシス)×20mm(ファストアクシス)の場合、集光した後のスポット形状は例えば2mm×0.03mmの長円になる。

【0008】 この断面長円の光をファイバ伝達する手段 としては、まずビームの長径が入るような径(例えばゆ 2mm)の光ファイバを用意すればよいが、光ファイバ 径を大きくすると、ファイバ伝達後の出射光を集光する 時点での集光性が落ちてしまい、必要なスポット径やエネルギ密度が得られないという問題がある。

【0009】また、より高集光のレンズで光ファイバ端面に集光することで、光ファイバへの入射面積を小さくすることは可能であるが、そうするとビームの絞り方が急になるため、光ファイバのNAを越えてしまい、エネルギ伝送が出来なくなってしまうという問題がある。

【0010】また、入射側は長円形(2mm×0.03 mm)で出射側が短径(0.03 mm)の円形になっているような光ファイバを用いることで解決できるように思われるが、その場合光ファイバの壁面が平行でなくなるので、光ファイバ内部での光の反射角度が徐々に鋭角になってやがて光がファイバ壁面を突き抜けてしまい、出射端までレーザ光を伝送することができないという問題がある。

【0011】本発明は、上記従来の問題に鑑み、多数の LDチップからのレーザ光を集光して光ファイバに入射 させ、出射鏡筒により高集光が得られ、大きな加工エネ ルギーを要する金属溶接や切断といった加工が可能な半 導体レーザ加工装置及びその調整方法を提供することを 目的としている。

[0012]

【課題を解決するための手段】本発明の半導体レーザ加工装置は、レーザダイオード素子をスロウアクシス方向にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニットと、この平板状LDユニットを積み重ねて設けたLDユニットスタックと、各平板状LDユニットから出射したレーザビームをラインコリメートするコリメートものと、コリメートされたレーザビームを集光する集光手段と、複数の光ファイバから成り、集光されたレーザビームが入射する端面はこの光ファイバを直線状に配置したバンドルドファイバを地形に配置したバンドルドファイバの出射端面に接続した出射鏡筒とを設けたものであり、バンドルドファイバの入射端で長円形のLD光を出射端で丸形にして出射鏡筒で集光することによってエネルギー密度の高いレーザビームが得られ、レーザビームにて金属溶接や切断加工と

6

いったハイパワーを要する加工が可能となり、また従来のYAGレーザを用いた場合に比較して設備ユニットのコンパクト化、高メンテナンス性、冷却チラーの低容量化を達成することができる。

【0013】また、パンドルドファイバが、入射端部がパンドル具によって束ねられており、このパンドル具が冷却機能を有すると、直線状に配置された各光ファイバの隙間に当たったレーザ光により接着剤が熱せられ、その溶融物や発生したガスが光ファイバ端面に付着し、そこにレーザ光が当たることにより受けるダメージを防ぐ 10ことができ、さらに水冷機構を持つことにより、光ファイバに入射し損ねたエネルギーを取り除くことができる。

【0014】また、バンドルドファイバを構成する各光ファイバの入射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させ、またバンドルドファイバを構成する各光ファイバの出射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させると、カップリング効率を向上することができる。

【0015】また、好適にはLDユニットスタックの発 光面とバンドルドファイバの入射端面間の距離は、この バンドルドファイバへのレーザビームの入射が光ファイ バの入射NAより小さい入射角になるように設定され る。

【0016】また、集光手段が、ラインコリメートされたレーザビームをLDアレイの幅方向に分割し、この分割されたレーザビームを重ね合わせるビーム結合光学系を有すると、光ファイバの入射端面に集光するための集光レンズに入射するレーザビームのスロウアクシス方向30の長さを短くでき、光ファイバの入射端面における集光性が上がるととにより、カップリング効率を上げることができる。

【0017】また、集光手段が、ラインコリメート後のレーザビームより大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズを有すると、扇形カライドレンズにて集光性の悪いスロウアクシス方向に対しても集光性が上がることにより、カップリング効率を上げることができる。

【0018】また、扇形カライドレンズを複数設け、この複数の扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入射端面に入射する複数の光ファイバと、この複数の光ファイバの出射端面に接続した出射鏡筒を設けると、LDユニットスタックからのレーザビームをカップリング効率光ファイバの入射端面に入射させることができ、出射鏡筒からエネルギー密度の高いレーザビームを得ることができる。

【0019】また、3本の光ファイバの出射端部の側面 ンズとスロウアクシスコリメータレンズをアライメントを120°の角度で2面カットして三葉状に重ね合わせ して、この測定したビーム形状を所定の形状にする工程ると、集光性良く出射鏡筒に接続できてエネルギー密度 50 によっても、最適なアライメント位置に確実に調整する

の高いレーザビームを得ることができる。なお、4本の 光ファイバの出射端部の側面を90°の角度で2面カットして四葉状に重ね合わせることもできる。

【0020】また、レーザダイオード素子の出射方向を1箇所に集中し、かつ光ファイバのNA以下の角度を持つ扇形に配設したLDアレイを有する平板状LDユニットと、この平板状LDユニットから出射したレーザビームの幅より大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズと、この扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入射端面に入射する光ファイバと、この光ファイバの出射端面に接続した出射鏡筒とを設けると、各レーザダイオード素子からのレーザ光を扇形カライドレンズにて光ファイバの入射端に確実に入射させ、出射鏡筒からエネルギー密度の高いレーザビームを得ることができる。

【0021】好適には、LDアレイを積み重ね、1秒間連続点灯で50J以上の出力であるとともに、各LDアレイ間に水冷のマイクロチャンネルを形成したLDユニットスタックを設けた構成とされ、また点灯デュティとパルス幅をシュミレーションチェックして得られたレーザダイオード素子の破損条件を、入力禁止にしたLD動作設定手段を設けた構成とされ、またLDアレイ動作中の点灯デュティと、パルス幅と、LD電流と、LD温度とをリアルタイムで測定する手段と、LD電流を制限する手段とを備えた構成とされ、所要のハイパワーのレーザビームを出力する半導体レーザ加工装置を安定的に動作させることができる。

【0022】また、本発明の半導体レーザ加工装置の調 整方法は、レーザダイオード素子をスロウアクシス方向 にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニッ トを積み重ねて設けたLDアレイスタックの、各平板状 LDユニットから出射したレーザビームをラインコリメ ートし、コリメートされたレーザビームを光ファイバに 集光し、この光ファイバから出射されたレーザビームの レーザパワーを測定する工程と、ラインコリメートする 光学系をアライメントして、との測定したレーザパワー を最大にする工程とを有するものであり、またラインコ リメートする光学系が、各LDアレイ毎に設けたファス トアクシスコリメータレンズと、各レーザダイオード素 子毎に設けたスロウアクシスコリメータレンズとを有す る場合に、このファストアクシスコリメータレンズとス ロウアクシスコリメータレンズをアライメントするもの であり、最適アライメント位置を実際の光ファイバの透 過率に対する最適条件で合わせ込むことができる。

【0023】また、コリメートされたレーザビームのビーム形状を、LDアレイの出射端面と平行に配置した基準板で測定する工程と、ファストアクシスコリメータレンズとスロウアクシスコリメータレンズをアライメントして、この測定したビーム形状を所定の形状にする工程によっても、最適なアライメント位置に確実に調整する

ととができる。

[0024]

【発明の実施の形態】(第1の実施形態)以下、本発明 の半導体レーザ加工装置の第1の実施形態について、図 1、図2を参照して説明する。

7

【0025】図1、図2において、1は複数のLDアレ イ2が積み重ね配置されたレーザ光出射手段としてのし Dユニットスタックである。LDアレイ2は、図2に示 すように、多数のLD素子(レーザダイオード素子)3 をそのスロウアクシス方向(a方向)に一列状に配設し 10 たもので、水冷のマイクロチャネルを備えた筐体内に配 設されて平板状LDユニット2aとして構成されてい る。LDユニットスタック1の各LDアレイ2をこのマ イクロチャネルを通して冷却チラー9にて冷却するよう に構成されている。4は各LD素子3からのレーザ光の 広がりを制御するコリメート手段、5はコリメートされ たレーザ光をレーザ光伝送手段6の入射端面に集光させ る集光手段、6はレーザ光を任意の位置に導くレーザ光 伝送手段であり、本実施形態では石英グラスファイバか ら成る複数の光ファイバ7 (図4参照)を集合してなる 20 バンドルドファイバにて構成されている。なお、集光手 段5によっては単一の光ファイバ7にて構成することも できる。8はレーザ光伝送手段6から出射されたレーザ 光を被加工物上に集光させる出射鏡筒である。

【0026】LD素子3は1~2μm×100μmの発 光面から波長600~950nm、平均出力0.5~5 Wのレーザ光を発振する。LDアレイ2にはLD素子3 が10~100個─列に配設され、平均出力100♥の 1~2μm×10mmの発光面が形成される。LDアレ イスタック1はLDアレイ2を10~20個ファストア クシス方向(b方向)に積み重ね配置して構成され、平 均出力600Wの20mm×10mmなる発光面を形成 する。

【0027】コリメート手段4は各LD素子3からのレ ーザ光をファストアクシス方向(b方向)にコリメート するための非球面シリンドリカルレンズから成るファス トアクシスコリメータレンズ4aを各LDアレイ2毎に 対向するように出射面より1~2mmの位置に配置し、 アライメントして構成されている。このコリメート手段 4 にてLDアレイスタック l からのレーザ光をファスト 40 アクシス方向(b方向)に幅約20mmの平行光とす る。

【0028】集光手段5は、f=50mmの凸集光レン ズから成り、NA=0.2でバンドルドファイバ6の入 射端面に25~100μmに集光される。 スロウアクシ ス方向(a方向)については、光源幅が100μmの線 光源であり、完全に平行光とすることは難しく、隣のし D素子3からの出射レーザ光と重なり合い、LDアレイ 2の全体として10mmの線光源と見なすことができ、 集光手段5によっては約3.3mm幅までしか集光され 50 アクシス方向(a方向)の集光幅を半分にすることがで

ない。かくして、バンドルドファイバ6の入射端面に対 してレーザ光は、例えば50μm×3.3mmに集光さ

8

【0029】バンドルドファイバ6はこのレーザ光を取 り込むため、7本のφ0.5mmの光ファイバを集合し て構成され、かつ入射端部6aで7本の光ファイバを一 直線状に並べるとともに出射端部6 bでは7本の光ファ イバを丸形に並べてバンドル径 φ 1.5 mmとしてい る。そして、出射鏡筒8によりφ1.5mmのレーザ光 が被加工物上に約φ0.7mmに集光される。

【0030】以上の実施形態よりもさらに集光密度を上 げ、加工点パワーを上げるためには、バンドルドファイ バ6の入射端面での集光密度を上げ、またバンドルドフ ァイバ6への取り込みロスを減らす必要がある。

【0031】(第2の実施形態)次に、本発明の第2の 実施形態について説明する。なお、以下の実施形態の説 明においては、先行する実施形態と同一の構成について は説明を省略し、相違点のみを説明する。

【0032】本実施形態では、集光密度を上げる手段と して、スロウアクシス方向(a方向)の集光性を高める ため、コリメート手段4として、ファストアクシスコリ メータレンズ4 a 群の直前若しくは直後にスロウアクシ ス方向(a方向)のレーザ光の広がりを低減するスロウ アクシスコリメータレンズ (図示せず) を配設してい

【0033】 このようにスロウアクシスコリメータレン ズを配設することにより、スロウアクシス方向(a方 向)の集光性を約1.8倍高めることができ、バンドル ドファイバ6の入射端面上でのスロウアクシス方向(a 方向)の集光幅を約2mmにすることができる。

【0034】(第3の実施形態)本実施形態では、ファ ストアクシスコリメータレンズ4 a 及びスロウアクシス コリメータレンズ4hの後において、レーザ光をスロウ アクシス方向(a方向)に分割し、分割されたそれぞれ のレーザ光を重ね合わせるようにビーム結合光学系10 を組み込んでいる。

【0035】とのビーム結合光学系10の一例は、LD 素子3からのレーザ光が99%以上の直線偏光であるこ とを利用するもので、図3を参照して説明すると、出射 光をスロウアクシス方向(a方向)にビームc、dに2 分割し、片方のビーム c は λ / 2 コート 膜又は λ / 2 板 11を透過させるととで偏光方向を90°回転させた 後、45。ミラー12によって折り曲げ、さらに45。 面のPBSコート膜13にてさらに折り曲げる一方、他 方のビーム dは PBSコート膜 13を透過することによ って、2分割したビームc、dが重なり合うようにした もので、スロウアクシス方向(a方向)のレーザ光幅を 1/2、エネルギ密度を2倍とすることができる。これ により、バンドルドファイバ6の入射端面上でのスロウ

き、約1mmとなる。

【0036】なお、この実施形態ではバンドルドファイバ6の出射端面では、100μm×1mmのピームに集光されるので、コア径φ1mmの1本の光ファイバから成るレーザ光伝送手段6を用いて伝送することもでき、その場合出射鏡筒8によって約φ0.5mmのスポット径で被加工物上に集光することができるが、次の第4の実施形態によりさらに集光性を向上できる。

【0037】(第4の実施形態)本実施形態では、第3の実施形態によって得られた 100μ m×1mmのレー 10 ザ光を伝送する手段としてバンドルドファイバ6を改良するととによって集光スポット径を小さくしてピークエネルギを上げている。

【0038】その一例を、図4を参照して説明すると、バンドルドファイバ6はファイバ径ゆ0.25mm、コア径ゆ0.20mmの石英グラスファイバから成る7本の光ファイバ7を集合して構成され、入射端部6aでは一直線状に7本並べ、出射端部6bでは図4(b)に示すように丸形に並べる。これにより、出射側の最大コア径はゆ0.70mmとなるので、ここからの出射光は、約ゆ0.35mmのスポット径に集光される。

【0039】さらに、入射端部6aで7本の円形の光ファイバ7を一直線状に並べた場合、ビームの一部は光ファイバ間の隙間に入り入射面に入らないので、カップリング効率が落ち、ダメージの原因になるので、図4

(a) に示すように、各光ファイバ7の入射端部の両側を0.05mmずつ鏡面に研磨カットして束ねることによって有効面積0.15mm×1.1mmの入射コア面ができ、加熱によるダメージを防ぎ、効率良くカップリングできる。また、図4(c)に示すように、各光ファイバの出射端部6bにおいても両側を0.05mmずつ鏡面に研磨カットして断面略方形に束ねることによって最大コア径が0.45mm×0.55mmの出射コア面を形成できる。研磨カットする長さは20mm程でよいが、入射端部から出射端部まで全長カットしてもよい。

【0040】 このようにしてLDアレイスタック1からの600 \mathbb{W} のLDレーザを ϕ 0、35 \mathbb{W} mm に集光することにより、カップリング効率が80% としても約500 k \mathbb{W} /c \mathbb{m} 2のエネルギ密度が得られ、金属溶接に必要な10 \mathbb{W} /c \mathbb{W} 2のエネルギ密度が確保される。

【0041】(第5の実施形態)本実施形態は、バンドルドファイバ6の入射端部6aにおける他のバンドル構成例を示すものである。

[0042]本実施形態では、上記第4の実施形態のように光ファイバの両側を研磨カットする代わりに、図5に示すように、コアのみから成る7本の光ファイバ7を一直線状に配置するとともに、銅タングステンのような高耐熱性でレーザ光の反射率の高いバンドル具14にて拘束することで、熱に弱い接着剤を使用せずにバンドルし、またバンドル具14には水冷手段が設けられて光フ

ァイバ7に入射しきれなかった漏れエネルギーを除くよ うに構成している。

10

[0043] (第6の実施形態) 本実施形態では、上記 実施形態で用いていたコリメート手段4と集光手段5 に 代えて扇形カライドレンズを用いている。

[0044]図6を参照して説明すると、複数のLD索子を各LD索子の出射方向の中心が1箇所に集中しかつ光ファイバのNA以下の角度を持つ扇形に配設したLDアレイ15と、このLDアレイ15の発光長よりも大きな円弧面とLDアレイ15からの出射光をライン状の平行光にコリメートする凸鞍状の入射曲面とを備え、出力端面が円弧の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズ16とを設け、扇形カライドレンズ16からの出射光をレーザ光伝送手段6の入射端面に入射するように構成している。

【0045】本実施形態によれば、集光性の悪いスロウアクシス方向に対しても各LD素子3からのレーザ光を扇形カライドレンズ16にてレーザ光伝送手段6の入射端に確実に入射させることができる。

【0046】(第7の実施形態)本実施形態では、複数のLDアレイ2を出射端面を面一にして積み重ねたLDアレイスタック1と、各LDアレイ2からの出射光をラインコリメートするコリメート手段4を備えた構成の半導体レーザ加工装置において、集光手段5に代えて複数の扇形カライドレンズを用い、レーザ光伝送手段6として複数の光ファイバ7を用いている。

【0047】本実施形態では、コリメートされたレーザ 光をLDアレイ2の幅方向又はそれと直交する方向に複数分割して各分割されたラインコリメート光より大きな 四弧状入射曲面を有し、出射端面が円弧の中心近傍で平面カットされた複数の扇形カライドレンズを設け、各カライドレンズからの出射光をそれぞれ対応する複数の光ファイバの入射端面に入射させ、複数の光ファイバの出射端部を丸形に集合させてそれらの出射端面に出射鏡筒 8を接続している。好適には、3本の光ファイバを用い、その出射端部の側面を120°の角度で2面カットして三葉状に重ね合わせると、集光性を高くできる。また、4本の光ファイバを用い、その出射端部の側面を90°の角度で2面カットして四葉状に重ね合わせてもよ40い。

【0048】(第8の実施形態)本実施形態では、コリメート手段4のアライメントを行う際に、光ファイバの出射端にパワーを測定してアライメントするようにしている。

【0049】図7を参照して説明すると、複数のLD素子3を一列に配置して構成された複数のLDアレイ2をその出射端面を面一にして積み重ねたLDアレイスタック1と、各LDアレイ2年に設けたファストアクシスコリメータレンズ4aと、各LD素子3でとに設けたスロウアクシスコリメータレンズ4bと、これらコリメータ

レンズ4a、4bでラインコリメートされたレーザ光を 集光する凸型集光レンズ(図示せず)と、集光されたレーザ光が入射端面に入射する光ファイバ7から成るレーザ光伝送手段6と、光ファイバの出射端に接続された出射鏡筒8とを備えた構成において、レーザ光伝送手段6の出射側のレーザパワーをパワーメータ17にて測定し、レーザパワーが最大になるように個々のコリメータレンズ4a、4bをアライメントするようにしている。 【0050】(第9の実施形態)本実施形態では、上記第8の実施形態においてレーザ光伝送手段6の出射端の10パワーを測定してアライメントする代わりに、コリメート手段4の後にレーザ光の形状を検出してアライメントするようにしている。

【0051】すなわち、個々のコリメートレンズの後に 基準板をLDアレイの出射端面と平行に配置し、基準板 上に描いた形状に個々のLD素子3からのレーザ光がコ リメートされるように各コリメータレンズ4a、4bの 位置をアライメントするようにしている。

【0052】以上の各実施形態において、LDアレイスタック1として、1秒間連続点灯で50J以上の出力が 20 得られる数のLDアレイを積み重ねるとともに、各LDアレイ2間に水冷のマイクロチャンネルを形成したものを用いるのが好ましい。

【0053】また、事前に点灯デュティとパルス幅をシュミレーションチェックしてLD素子3が破損するLD動作条件設定ができないようにする手段を設けるのが好ましい。

【0054】また、LDアレイ2動作中に点灯デュティとパルス幅とLD電流とLD温度をリアルタイムでチェックする手段と、LDアレイ2が損傷しないようにLD電流を制限する手段を設けるのが好ましい。

[0055]

【発明の効果】本発明の半導体レーザ加工装置によれ ば、以上のようにLDアレイを有する平板状LDユニッ トと、この平板状LDユニットを積み重ねて設けたLD ユニットスタックと、各平板状LDユニットから出射し たレーザビームをラインコリメートするコリメート手段 と、コリメートされたレーザビームを集光する集光手段 と、複数の光ファイバから成り、集光されたレーザビー ムが入射する端面はとの光ファイバを直線状に配置し、 出射端面は前記光ファイバを丸形に配置したバンドルド ファイバと、バンドルドファイバの出射端面に接続した 出射鏡筒とを設けたので、バンドルドファイバの入射端 で長円形のLD光を出射端で丸形にして出射鏡筒で集光 することによってエネルギー密度の高いレーザビームが 得られ、レーザビームにて金属溶接や切断加工といった ハイパワーを要する加工が可能となり、また従来のYA Gレーザを用いた場合に比較して設備ユニットのコンパ クト化、髙メンテナンス性、冷却チラーの低容量化を達 成することができる。

【0056】また、バンドルドファイバが、入射端部が パンドル具によって束ねられており、このバンドル具が 冷却機能を有すると、直線状に配置された各光ファイバ の隙間に当たったレーザ光により受けるダメージを防ぐ ことができ、さらに水冷機構を持つことにより、光ファ イバに入射し損ねたエネルギーを取り除くことができ

12

【0057】また、バンドルドファイバを構成する各光ファイバの入射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させ、またバンドルドファイバを構成する各光ファイバの出射端部の側面の一側又は両側が鏡面状態にカットされており、この面と隣接する光ファイバを接触させると、カップリング効率を向上することができる。

【0058】また、集光手段が、ラインコリメートされたレーザビームをLDアレイの幅方向に分割し、この分割されたレーザビームを重ね合わせるビーム結合光学系を有すると、光ファイバの入射端面に集光するための集光レンズに入射するレーザビームのスロウアクシス方向の長さを短くでき、光ファイバの入射端面における集光性が上がることにより、カップリング効率を上げることができる。

【0059】また、集光手段が、ラインコリメート後のレーザピームより大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズを有すると、扇形カライドレンズにて集光性の悪いスロウアクシス方向に対しても集光性が上がることにより、カップリング効率を上げることができる。

【0060】また、扇形カライドレンズを複数設け、この複数の扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入射端面に入射する複数の光ファイバと、この複数の光ファイバの出射端面に接続した出射鏡筒を設けると、LDユニットスタックからのレーザビームをカップリング効率光ファイバの入射端面に入射させることができ、出射鏡筒からエネルギー密度の高いレーザビームを得ることができる。

【0061】また、3本の光ファイバの出射端部の側面を120°の角度で2面カットして三葉状に重ね合わせると、集光性良く出射鏡筒に接続できてエネルギー密度の高いレーザビームを得ることができる。

【0062】また、レーザダイオード素子の出射方向を 1箇所に集中し、かつ光ファイバのNA以下の角度を持 つ扇形に配設したLDアレイを有する平板状LDユニットと、この平板状LDユニットから出射したレーザビー ムの幅より大きな円弧入射曲面を有し、出射端面が円弧 の中心近傍で平面カットされた扇形カライドレンズと、 この扇形カライドレンズから出射したレーザビームが入 射端面に入射する光ファイバと、この光ファイバの出射 端面に接続した出射鏡筒とを設けると、各レーザダイオ ード素子からのレーザ光を扇形カライドレンズにて光フ ァイバの入射端に確実に入射させ、出射鏡筒からエネル ギー密度の高いレーザビームを得ることができる。

【0063】また、LDアレイを積み重ね、1秒間連続点灯で50J以上の出力であるとともに、各LDアレイ間に水冷のマイクロチャンネルを形成したLDユニットスタックを設けた構成とし、また点灯デュティとバルス幅をシュミレーションチェックして得られたレーザダイオード素子の破損条件を、入力禁止にしたLD動作設定手段を設けた構成とし、またLDアレイ動作中の点灯デュティと、パルス幅と、LD電流と、LD温度とをリア 10ルタイムで測定する手段と、LD電流を制限する手段とを備えた構成とすると、所要のハイパワーのレーザビームを出力する半導体レーザ加工装置を安定的に動作させることができる。

【0064】また、本発明の半導体レーザ加工装置の調整方法によれば、レーザダイオード素子をスロウアクシス方向にバー状に設けたLDアレイを有する平板状LDユニットを積み重ねて設けたLDユニットスタックの、各平板状LDユニットから出射したレーザビームをラインコリメートし、コリメートされたレーザビームを光ファイバに集光し、この光ファイバから出射されたレーザビームのレーザパワーを測定する工程と、ラインコリメートする光学系をアライメントして、この測定したレーザパワーを最大にする工程とを有するので、最適アライメント位置を実際の光ファイバの透過率に対する最適条件で合わせ込むことができる。

【0065】また、コリメートされたレーザビームのビーム形状を、LDアレイの出射端面と平行に配置した基準板で測定する工程と、ファストアクシスコリメータレンズとスロウアクシスコリメータレンズをアライメントして、この測定したビーム形状を所定の形状にする工程によっても、最適なアライメント位置に確実に調整することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の半導体レーザ加工装置の第1の実施形態の概略構成を示し、(a)は平面図、(b)は正面図である。

*【図2】同実施形態におけるLDアレイの斜視図である。

【図3】本発明の半導体レーザ加工装置の第3の実施形態におけるビーム結合光学系の一例の概略構成を示す平面図である。

14

【図4】本発明の半導体レーザ加工装置の第4の実施形態におけるバンドルドファイバの概略構成を示し、

(a)は入射端部の断面図、(b)は出射端部の一例の 断面図、(c)は出射端部の他の例の断面図である。

【図5】本発明の半導体レーザ加工装置の第5の実施形態におけるパンドルドファイバの入射端部の斜視図である。

【図6】本発明の半導体レーザ加工装置の第6の実施形態におけるLDアレイと集光光学系を示し、(a)は平面図、(b)は縦断正面図である。

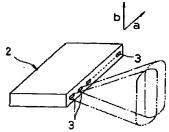
【図7】本発明の半導体レーザ加工装置の第8の実施形態におけるレンズアライメント方法を示す斜視図である。

【図8】従来例の半導体レーザ加工装置の概略構成を示す部分破断斜視図である。

【符号の説明】

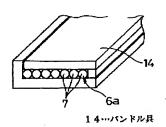
- 1 LDユニットスタック
- 2 LDアレイ
- 2a 平板状LDユニット
- 3 LD素子
- 4 コリメート手段
- 5 集光手段
- 6 バンドルドファイバ (レーザ光伝送手段)
- 6 a 入射端部
- 0 6 b 出射端部
 - 7 光ファイバ
 - 8 出射鏡筒
 - 10 ビーム結合光学系
 - 14 パンドル具
 - 15 LDアレイ
 - 16 扇形カライドレンズ
 - 17 パワーメータ

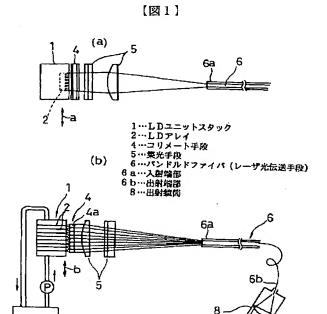
[図2]

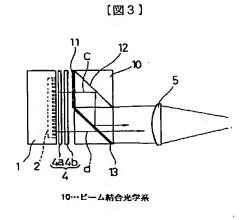


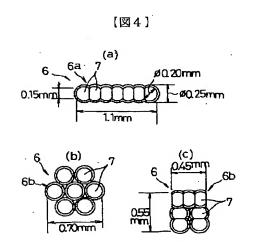
2 a…平板状LDユニット 3…LD菓子 (レーザダイオード素子)

[図5]

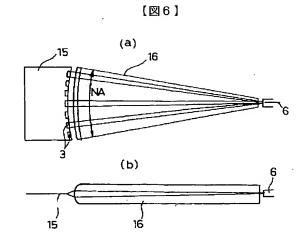


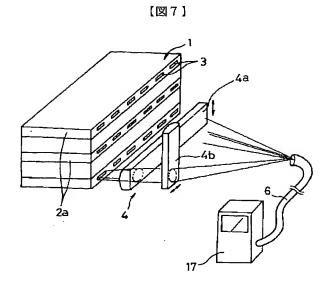


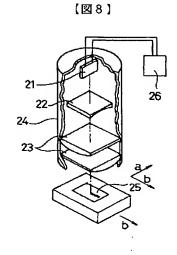




7…光ファイバ







4 B…ファストアクシスコリメータレンス 4 b…スロウアクシスコリメータレンズ 17…パローメータ

フロントページの続き

(51)Int.Cl.'

識別記号

FΙ

テーマコード(参考)

H O 1 S 5/024 5/40 H01S

5/024

5/40

F ターム (参考) 2H037 AA04 BA03 CA06 CA12 CA16 CA21 DA03 DA04 DA06 DA18 DA38 2H046 AA05 AA34 AA41 AA42 AA69 AD11

4E068 CA02 CD14 CE08 CK01 5F073 AB27 AB28 AB29 BA09 EA15

EA22 EA24 FA26